

JP-B 4-44407

The polarizing electrode is a solid active carbon electrode which is solidified by mixing the active carbon power with a heat hardening phenol resin such as a phenol resin or the like.

⑫ 特許公報 (B2)

平4-44407

⑬ Int. Cl.⁵
H 01 G 9/00識別記号
301庁内整理番号
7924-5E

⑭ 公告 平成4年(1992)7月21日

発明の数 1 (全6頁)

⑮ 発明の名称 電気二重層キヤバシタの製造法

⑯ 特願 昭59-5021

⑯ 公開 昭60-149115

⑯ 出願 昭59(1984)1月13日

⑯ 昭60(1985)8月6日

⑰ 発明者 棚橋一郎	大阪府門真市大字門真1006番地	松下電器産業株式会社内
⑰ 発明者 西野敦	大阪府門真市大字門真1006番地	松下電器産業株式会社内
⑰ 発明者 吉田昭彦	大阪府門真市大字門真1006番地	松下電器産業株式会社内
⑰ 発明者 竹内康弘	大阪府門真市大字門真1006番地	松下電器産業株式会社内
⑯ 出願人 松下電器産業株式会社	大阪府門真市大字門真1006番地	
⑯ 代理人 弁理士 小銀治明	外2名	
審査官 大澤孝次		

1

2

⑰ 特許請求の範囲

1 セパレータを介して対向配置した少くとも一つを分極性電極とする一対の電極に電解液を含浸した電気二重層キヤバシタの前記分極性電極の少なくとも一つを活性炭多孔体とし、前記活性炭多孔体はフェノール樹脂と、ポリビニルアルコールと、でん粉の混合液に、ホルマリンおよび酸触媒を加えて前記ポリビニルアルコールのホルマール化反応により生成した発泡体を熱融着させ、前記でん粉と酸を除去して得たフェノール樹脂発泡体を炭化賦活して作製することを特徴とする電気二重層キヤバシタの製造法。

2 分極性電極として用いる活性炭多孔体のあな径が5~200μmであり、気孔率が40~85%であることを特徴とする特許請求の範囲第1項記載の電気二重層キヤバシタの製造法。

発明の詳細な説明

産業上の利用分野

本発明は分極性電極と電解質界面で形成される電気二重層を利用した電気二重層キヤバシタの製造法に関するものである。

従来例の構成とその問題点

活性炭を分極性電極とする電気二重層キヤバシタの基本構成は、第1図に示すように、活性炭電極(活性炭多孔体)1と、活性炭電極1に形成し

た集電体2を単位分極性電極とし、セパレータ3を介し、対向する1対の分極性電極に電解液を含浸したものである。

従来、この種の電気二重層キヤバシタの製造例としては、次の3種のものがあり、これらの製造例の問題点を概説する。

第1のものは、第3図に示すように集電体2としてアルミニウムのパンチングメタルを用い、集電体2の表面に活性炭電極1として活性短粉末を主成分とし、ふつ素樹脂粉末などからなる分極性電極材料を成型プレスするか、または圧延ローラにかけて担持させ、セパレータ3を介して一対の集電体2と活性炭電極1を捲回し、電解液を注入したものである。ここで用いる活性炭粉末は一般的に1000m²/g以上の比表面積を有することが難しい。このような分極性電極では、ふつ素樹脂などにより、単位容積当たりの活性炭量が減り、二重層容量も減少する。さらに集電体2を用いて製造した分極性電極は、集電体2と活性炭電極1とは基本的に物理的接触にすぎず、特に分極性電極を捲回して渦巻構造にしたものは、集電体2の外側の活性炭電極1の層と集電体2の内側の活性炭電極1の層とは応力がそれぞれ逆にかかるため、集電体2と活性炭電極1との接触は一層弱くなり、電気二重層キヤバシタの内部抵抗が次第に増

大したり、活性炭電極1の利用効率が次第に低下するなどの欠点があつた。

第2のものは、分極性電極として第2図に示すように活性炭纖維を主成分とする布、紙、フェルトなどを活性炭電極1とし、集電体2としてアルミニウムやチタンのような金属層を容射法、蒸着法などにより構成するもので、セパレータ3を介して対向する一対の分極性電極に電解液を注入した後、外套ケース4とガスケット5とでコイン形に構成できる。

また、この種のものは、集電体2を有した活性炭電極1を渦巻構造に捲回し、第1の構成で述べた構成を有するものなど任意の形状に構成できる有利な方法であるとともに活性炭纖維が加工時に十分な強度を有しているため、活性炭粒子を用いた場合のようにバインダーが必要でなく、したがつて単位体積当たりの容量も大きなものとなる。しかしながら、この方法の欠点は、活性炭纖維が高価であり、また纖維径が約3~12μmと細いので、電気抵抗を小さくすることが極めて困難なのが現状である。したがつて放電時に大電流を取り出すことができないという欠点を有する。

第3のものは、図示していないが、ガラス状カーボンを活性炭化して分極性電極に用いる方法である。しかしこの方法はガラス状カーボンの合成が困難であり、また活性炭化しても比表面積の大きなものを得ることはむつかしい。さらに第1、2に上げたような構成に加工することも極めて困難である。

発明の目的

本発明は、比表面積が大きく、しかも強度の強い分極性電極を用い、高性能で安価な電気二重層キヤバシタを得ることを目的とする。

発明の構成

この目的を達成するため本発明の電気二重層キヤバシタは、スペレータを介して対向配置した少なくとも一つを分極性電極とする一対の電極に電解液を含浸した電気二重層キヤバシタの製造法であつて、少なくとも一方の分極性電極を活性炭多孔体とし、この活性炭多孔体を、フェノール樹脂と、ポリビニルアルコールと、でん粉の混合液に、ホルマリンおよび酸触媒を加えて前記ポリビニルアルコールのホルマール化反応により生成した発泡体を熱融着させ、前記でん粉と酸を除去し

て得たフェノール樹脂発泡体を炭化賦活して作製するものである。

実施例の説明

本発明における活性炭多孔体の作製法について述べる。活性炭多孔体を作製するためには、まずフェノール樹脂の多孔体を作製しなければならない。一般にフェノール・ホルムアルデヒド樹脂にはノボラツク樹脂とレゾール樹脂が知られている。ノボラツク樹脂は、通常フェノール対ホルムアルデヒドのモル比、たとえば1対0.7~0.9となるようなフェノール過剰の条件下で、しゅう酸のような酸触媒を用いて、フェノールとホルマリンとを反応させて製造されるもので、ノボラツク樹脂は、フェノールが主としてメチレン基によつて結合された3~5量体が主成分をなし、遊離メチロール基をほとんど含有していない。従つてそれ自体は自己架橋性を有せず、熱可塑性を有するため本発明の原料には適さない。また、この種のノボラツク樹脂の他に、フェノール基が7~10個スチレン基で結合された比較的高縮合度の硬化ノボラツク樹脂は本発明の材料に用いることが可能である。

アルカリを触媒として縮合させるレゾール樹脂は、比較的多量のメチロール基を有するフェノール1~3量体が主成分をなしている反応性の極めて大なるものである。これらのフェノール樹脂が本発明の原料に適する。さらに、従来のフェノール樹脂硬化物は、三次元架橋密度が過剰に大きいので硬くもろい。そこで架橋密度を制御し、特にポリマーのネットワークを大きくすることにより従来のフェノール樹脂硬化物に比べて“伸び”と“ねばさ”的な大きなフェノール樹脂が得られ、本発明に用いる原料として最適である。

次に、活性炭多孔体の製造法について、一例を上げて述べる。

多孔体のフェノール樹脂を作製するには、ポリビニルアルコール(ポバール)のホルマール化反応を利用する。以下その一例のひとつを上げる。

(1) 15~20%のポリビニルアルコール水溶液を調整し、これに前述したフェノール樹脂(たとえば、鐘紡織製粒状フェノール樹脂、商品名“ベルバール”)を所望する多孔度により相当量混合し、これに気孔剤として最後の工程で除去できるもの、たとえば馬鈴薯でん粉を混合する。

- (2) 混合液にホルマリンおよび反応触媒の硫酸を加えて、充分攪拌してホルマール化反応の初期段階で、多数の気泡を含んだ状態の反応液を型に流し込む。
- (3) 室温ないし50°Cで10~40時間反応させるとホルマール化度60~70%の水に不溶性の発泡体が生ずる。
- (4) フエノール樹脂を熱融着させるために、150~180°Cで加熱する。
- (5) 生成した発泡体を十分水洗して、でん粉および酸を完全に除去すれば、連続気泡を持つたフエノール樹脂多孔体が得られる。

フエノール樹脂多孔体の気泡の数、大きさなどは、気孔剤の質量、ホルマリン添加剤の混合液の粘度、反応条件、ホルマール化度によって変化する。

このようにして作られたフエノール樹脂多孔体は、ネットワークポリマーの網目が大きいため、従来のフエノール樹脂硬化物に比べてもろくなく、強度の強いものである。

次にこのようにして作成されたフエノール樹脂多孔体の炭化、賦活法について述べる。

まず炭化は、上記材料を、窒素ガスなどの不活性ガス雰囲気下、あるいは真空中で800~1000°Cの温度をあたえることにより進行する。従来のフエノール樹脂を炭化すれば非常にもろいものとなつたが、本発明のフエノール樹脂多孔体の製造法を用いると従来品にない機械的強度が得られる。さらに賦活性方法について述べる。一度炭化したものを賦活して活性炭化しても良いが、一度に炭化、賦活を行なう方が、効率的でしかも良好な特性の活性炭多孔体が得られる。賦活は、フエノール樹脂多孔体を、①窒素、水蒸気雰囲気下、800~1000°Cで加熱する。②水酸化ナトリウム、塩化

亜鉛などの触媒でフエノール樹脂多孔体を処理した後、窒素雰囲気、または、窒素、酸素雰囲気下800~1000°Cで加熱するなどの方法により行なう。

本発明に用いた原料は、従来のフエノール樹脂よりポリマーのネットワークの大きい伸びとねばりの大きな原料を使用しているため、炭化賦活工程を経ても従来のフエノール樹脂に比べ機械的強度の優れたものとなり、従来の活性炭多孔体に比べてもろさがなくなる。

また本発明の活性炭多孔体は2200m²/g(BET法)、程度にまで大きな比表面を有するものを得ることが可能である。

実施例 1

分極性電極のアノード、カソード両極に、種々の比表面積、あな径、気孔率を有する活性炭多孔体(活性炭電極1)を使用し第2図に示したコイン形電気二重層キヤバシタを試作した。導電性電極(集電体2)には、カーボン粒子を動電粒子とする導電性樹脂を用いた。

第1表にこのようなキヤバシタの活性炭多孔体の比表面積と蓄積容量の関係を示す。本キヤバシタは原理的に、分極性電極と電解質界面に蓄積される二重層容量を利用しているため、二重層形成面積と容量がほぼ比例して増大することがわかる。

本実施例では分極性電極の重量が50mgであり、電解液として、プロピレンカーポネートを溶媒に、過塩素酸テトラエチルアンモニウムを溶質にした有機電解液を用いた。本実施例においてあな径5~200μm、気孔率40~85%の活性炭多孔体を用いることにより、良好な特性が得られるが、その中特に比表面積が2000m²/g以上の活性炭多孔体を用いると、極めて大容量の電気二重層キヤバシタを得ることができる。

第 1 表

	分極性電極の特徴			電気二重層キヤバシタの特性		
	比表面積 (m ² /g)	あな径 (μm)	気孔率 (%)	容量 (F)	インピーダンス at 1kHz(Ω)	漏洩電流 (μA)
1	300	200	85	0.28	3.6	20
2	700	170	70	0.60	3.8	21
3	1000	150	66	1.0	3.9	20

	分極性電極の特徴			電気二重層キヤバシタの特性		
	比表面積 (m ² /g)	あな径 (μm)	気孔率 (%)	容量 (F)	インピーダンス at 1kHz(Ω)	漏洩電流 (μA)
4	1500	100	60	1.42	4.1	21
5	1700	50	58	1.72	4.1	21
6	2000	10	51	2.1	4.1	18
7	2200	5	40	2.2	4.2	19

実施例 2

実施例 1 と同様なコイン形キヤバシタを作製した。実施例 1 では、導伝性電極にカーボン粒子を導電粒子とする導電性樹脂を用いたが、本実施例では、アルミニウムをプラズマ溶射法で活性炭多孔体表面上に形成した。プラズマ溶射法を用いること活性炭多孔体とアルミニウムの結合が強固になり接触抵抗が低減できるとともに、アルミニウム*

*金属導電性電極であるため、導電性が実施例 1 に比べ良好である。第 2 表に比表面積 2200 m²/g の活性炭多孔体を使用した場合の諸特性を示す。またプラズマ溶射のかわりにアルミニウムのアーク溶射を行なつて得たキヤバシタ特性も第 2 表に示す。プラズマ、アークいずれにおいても実施例 1 で示したキヤバシタよりインピーダンスの低いキヤバシタが得られる。

第 2 表

	導電性電極	分極性電極の特徴			電気二重層キヤバシタの特性		
		比表面積 (m ² /g)	あな径 (μm)	気孔率 (%)	容量 (F)	インピーダンス at 1kHz(Ω)	漏洩電流 (μA)
1	プラズマ溶射アルミニウム	2200	5	40	2.2	3.2	15
2	アーク溶射アルミニウム	2200	5	40	2.2	3.3	14

実施例 3

実施例 1 で使用したのと同様な 2000 m²/g の比表面積の活性炭多孔体をアノード、カソード分極性電極に使用し、第 3 表に示すような、溶質、溶媒系の有機電解液、ならびに水溶液系の水酸化ナ

トリウム、硫酸を電解液に用いてキヤバシタを構成した。その諸特性を第 3 表に示した。いずれの電解液でも良いキヤバシタ特性が得られる。有機電解液系では耐圧を 2V 程度まで上げられるがインピーダンスが溶液系よりも大きくなる。

第 3 表

	電 解 液		電気二重層キヤバシタの特性		
	溶媒	溶質	容量 (F)	インピーダンス at 1kHz(Ω)	漏洩電流 (μA)
1	プロピレンカーボネート	過塩素酸リチウム	2.2	4.2	20
2	プロピレンカーボネート	過塩素酸テトラエチルアンモニウム	2.2	4.1	21
3	ガンマブチルラクトン	過塩素酸リチウム	2.1	4.1	19
4	ガンマブチルラクトン	過塩素酸テトラエチルアンモニウム	2.2	4.2	20

	電解液		電気二重層キヤバシタの特性		
	溶媒	溶質	容量 (F)	インピーダンス at 1kHz (Ω)	漏洩電流 (μA)
5	1, 2-ジメトキシエタン	過塩素酸リチウム	2.2	4.1	21
6	1, 2-ジメトキシエタン	過塩素酸テトラエチルアンモニウム	2.2	4.1	20
7	塩化チオニル	過塩素酸リチウム	3.2	2.1	16
8	塩化チオニル	過塩素酸テトラエチルアンモニウム	3.4	2.0	17
9	水酸化ナトリウム		4.8	1.3	8
10	硫酸		5.1	1.2	9

実施例 4

図示していないが、第2図の分極性電極のカソードに比表面積2000m²/gの活性炭多孔体（活性炭電極1）を、アノードに活性炭多孔体（活性炭電極1）の代りに金属リチウムを使用し、ポリブロビレン製のセパレータを介してコイン形電気二重層キヤバシタを構成した。電解液には、リチウムバーカロレートをプロビレンカーボネートに溶解したものを用いた。電極が14mmの場合の諸特性を第4表に示す。リチウムのような非分極性電極をアノードに用いても良好な特性を示すキヤバシタができる。

第 4 表

電極の構成		電気二重層キヤバシタの特性		
アノード	カソード	容量 (F)	インピーダンス at 1kHz (Ω)	漏えい電流 (μA)
金属リチウム	活性炭多孔体	2.1	3.5	15

発明の効果

以上の実施例の説明により明らかのように、本発明は従来の分極性電極より高強度でしかも高比表面積を有する活性炭多孔体を作成し、これを分極性電極に用いているため加工容易でしかも小形大容量の電気二重層キヤバシタを得ることができる。

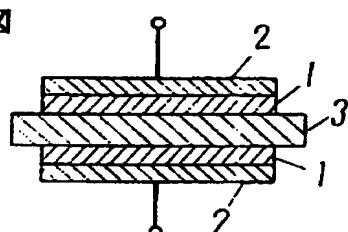
図面の簡単な説明

第1図は本発明の実施例および従来の電気二重層キヤバシタの基本構成を示す断面図、第2図は同コイン形電気二重層キヤバシタの構成を示す正面半載断面図、第3図は従来の捲回形電気二重層キヤバシタの要部を一部切り欠いて示す斜視図である。

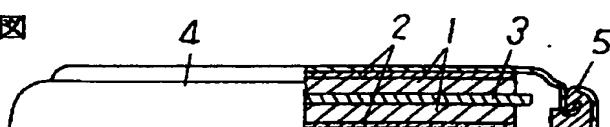
30 1……活性炭電極（活性炭多孔体）、2……集電体、3……セパレータ。

35

第1図



第2図



第3図

